

52<sup>2</sup>, 31<sup>0</sup>

Par'd PCT 10 MAR 2005

## (12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19)世界知的所有権機関  
国際事務局(43)国際公開日  
2004年4月8日 (08.04.2004)

PCT

(10)国際公開番号  
WO 2004/029314 A1(51)国際特許分類<sup>7</sup>: C22C 38/00, C23C 8/26, 8/50

(21)国際出願番号: PCT/JP2003/011612

(22)国際出願日: 2003年9月11日 (11.09.2003)

(25)国際出願の言語: 日本語

(26)国際公開の言語: 日本語

(30)優先権データ:  
特願2002-279833 2002年9月25日 (25.09.2002) JP  
特願2003-37802 2003年2月17日 (17.02.2003) JP

(71)出願人(米国を除く全ての指定国について): 本田技研工業株式会社 (HONDA GIKEN KOGYO KABUSHIKI KAISHA) [JP/JP]; 〒107-8556 東京都港区南青山二丁目1番1号 Tokyo (JP).

(72)発明者; および

(75)発明者/出願人(米国についてのみ): 松田英樹 (MAT-SUDA, Hideki) [JP/JP]; 〒351-0193 埼玉県和光市中央

一丁目4番1号 株式会社本田技術研究所内 Saitama (JP). 高島光男 (TAKASHIMA, Mitsuo) [JP/JP]; 〒351-0193 埼玉県和光市中央一丁目4番1号 株式会社本田技術研究所内 Saitama (JP). 井上幸一郎 (IN-OUE, Koichiro) [JP/JP]; 〒457-8545 愛知県名古屋市南区大同町二丁目30番地 大同特殊鋼株式会社 技術開発研究所内 Aichi (JP). 紅林豊 (KUREBAYASHI, Yutaka) [JP/JP]; 〒457-8545 愛知県名古屋市南区大同町二丁目30番地 大同特殊鋼株式会社 技術開発研究所内 Aichi (JP). 松村康志 (MATSUMURA, Yasushi) [JP/JP]; 〒457-8545 愛知県名古屋市南区大同町二丁目30番地 大同特殊鋼株式会社 技術開発研究所内 Aichi (JP).

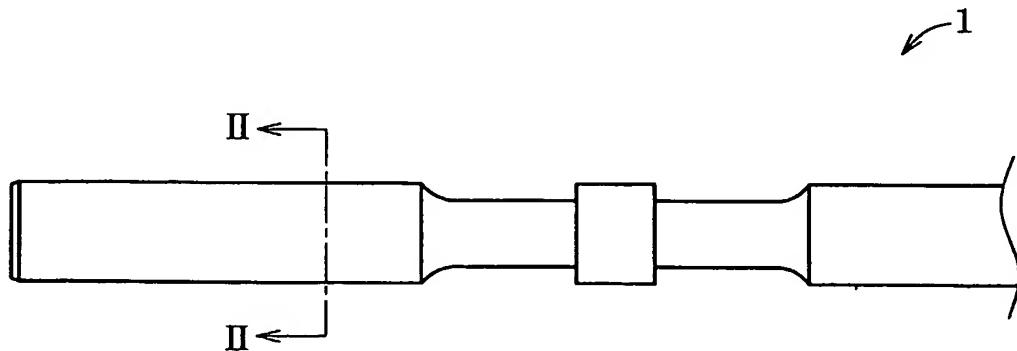
(74)代理人: 苗原正倫 (SUGAWARA, Seirin); 〒460-0008 愛知県名古屋市中区栄二丁目9番30号栄山吉ビル Aichi (JP).

(81)指定国(国内): CN, US.

[続葉有]

(54) Title: MACHINE PART AND METHOD FOR MANUFACTURING SAME

(54)発明の名称: 機械部品およびその製造方法



WO 2004/029314 A1

(57) Abstract: A machine part (1) made of steel has been subjected to a nitriding surface hardening process, and comprises a surface layer portion (2) whose surface hardness is heightened by the nitriding and an inner layer portion (3) which is not affected by the nitriding and has a generally uniform hardness. The Vickers hardness of the inner layer portion (3) is 190-260 HV, and the surface layer portion (2) has a Vickers hardness of 340-460 HV at the reference position which is 50  $\mu$ m deep from the surface of the part. The surface layer portion (2) has an effective hardened layer depth from the part surface (4) of 0.3 mm or more, at which the Vickers hardness is 270 HV. Thus, the machine part is excellent in the part strength and bend straightening property. A method for manufacturing such a machine part is also disclosed.

(57) 要約: 鋼の素材とする機械部品1は、窒化処理にて表面硬化処理がなされたものであるとともに、該窒化処理による窒化にて表面硬さが高められた表層部2と、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部3とを有する。そして、内層部3のビッカース硬さを190～260HV、表層部2において、部材表面から深さ50  $\mu$ mに対応した基準位置でのビッカース硬さを340～460HV、さらに、ビッカース硬さが270HVとされる部材表面4からの有効硬化層深さを0.3mm以上とする。これにより、窒化処理にて表面硬化処理がなされる鋼を素材とする機械部品において、部品強度および曲がり矯正性をともに優れたものとすることを可能とする機械部品およびその製造方法を提供する。



(84) 指定国(広域): ヨーロッパ特許(AT, BE, BG, CH, CY,  
CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC,  
NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR).

添付公開書類:  
— 國際調査報告書

規則4.17に規定する申立て:

- すべての指定国のために先の出願に基づく優先権を主張する出願人の資格に関する申立て(規則4.17(iii))

2文字コード及び他の略語については、定期発行される各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語のガイダンスノート」を参照。

## 明細書

### 機械部品およびその製造方法

#### 5 技術分野

本発明は、窒化処理にて表面硬化処理がなされる鋼を素材とした機械部品およびその製造方法に関し、詳細には、該表面硬化処理がなされるとともに部品強度および曲げ矯正性がともに付与される機械部品およびその製造方法に関する。

#### 10 背景技術

歯車、軸受、シャフト、クランクシャフト、コネクティングロッドなどの機械部品は、耐磨耗性や疲れ特性が高い水準で要求される。そこで、一般的にこれら機械部品を製造する際には、耐磨耗性や疲れ特性といった部品強度を高めるために表面硬化処理がなされている。例えば、該表面硬化処理は、機械構造用炭素鋼や合金鋼  
15 といった鋼よりなる鍛造素材を熱間鍛造し、焼きならし等の熱処理を施し、さらに、種々の機械部品に求められる所望の形状に機械加工した後に行なわれる。そして、この表面硬化処理を施した後に、曲げ矯正などの仕上げを行い、機械部品として製品化される。

上記した表面硬化処理は、塩浴窒化処理やガス軟窒化処理などの窒化処理等により行なわれている。一般的に、この窒化処理は、浸炭処理などによる表面硬化処理に比べて、処理後に発生する歪量が小さいことが知られており、特に有用な方法であることが認識されている。（例えば特開平09-324258号公報）

しかしながら、表面硬化処理を窒化処理にて行なった場合においても、発生する歪量が許容できないことがあり、結果として、この表面硬化処理後に、曲げ矯正を行なう必要が往々にして起こる。そこで、曲げ矯正にて製品として許容される範囲

に曲げを矯正する処理を行なう訳だが、この処理のしやすさ、つまり曲げ矯正性は、表面硬化処理後の表面硬さに依存する。該表面硬さが軟らかいほど、曲げ矯正性は高まる。一方、この表面硬さが軟らかいほど、機械部品の耐摩耗性や疲れ特性といった部品強度は低下することになる。そのため、機械部品の部品強度を高めるため  
5 には、表面硬化処理後における表面硬さが高いほどよい。このように、機械部品の部品強度の観点から立てば、表面硬化処理にて表面硬さを十分に高めればよく、一方、該表面硬さが高まると、曲げ矯正性が低下し、その曲げ矯正時に表面に微小亀裂が誘起されやすくなるので、曲げ矯正性の観点から立てば、表面硬化処理による表面硬さは低いほどよいということになる。

10 上述のごとく、表面硬化処理を行なうとともに、機械部品に優れた部品強度および曲げ矯正性をともに付与することは、簡便には両立しがたいものとされる。しかしながら、製造される機械部品を良好なものとし、また、その製品歩留まりを高めるためには、表面硬化処理を行い、かつ、該処理後において製品として供される機械部品の部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとすることは重要な課題と  
15 される。まさに、本発明はこの課題を鑑みてなされたものであって、即ち、本発明は窒化処理にて表面硬化処理を行なうものとするとともに、部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとすることを可能とする機械部品およびその製造方法を提供することを目的とする。

## 20 発明の開示

上記課題を解決するための本発明の機械部品は、

鋼を素材とするとともに、窒化処理による表面硬化処理が施された機械部品であって、

該機械部品の部材表面から深さ  $50 \mu\text{m}$  に対応した基準位置での表層部のビッカース硬さが  $340 \sim 460 \text{ HV}$ 、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層

部のビッカース硬さが 190～260 HV、さらに、ビッカース硬さが 270 HV とされる部材表面からの有効硬化層深さが 0.3 mm 以上に調整されてなることを特徴とする。

また、上記課題を解決するための本発明の機械部品の製造方法は、

5 鋼を素材とともに、窒化処理にて表面硬化処理がなされる機械部品の製造方法であって、

前記窒化処理にて前記機械部品の部材表面から深さ 50 μm に対応した基準位置での表層部のビッカース硬さが 340～460 HV、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部のビッカース硬さが 190～260 HV、さらに、ビッカース硬さが 270 HV とされる部材表面からの有効硬化層深さが 0.3 mm 以上となるように処理することを特徴とする機械部品の製造方法。

上記本発明の機械部品は、鋼を素材とし、表面硬化処理を窒化処理にて施すものを対象とする。該窒化処理とは、その処理時において、機械部品の部材表面から内層部に向けて窒素成分を拡散させ、該機械部品の表層部を窒化させることにより、  
15 部材表面を含めた表層部の表面硬さを高める処理である。そこで、本発明において問題とするのは、窒化処理にて表面硬さを高めるとともに、該処理後において製品として供される機械部品に対して優れた部品強度および曲げ矯正性をともに付与されることである。窒化処理にて機械部品の表層部の表面硬さが高められることを述べた。該表面硬さの増加に伴い、耐磨耗や疲れ特性といった機械部品の部品強度は  
20 高まる。一方、表面硬さの増加に伴い、窒化処理後に行なう曲げ矯正の処理容易度を示す曲げ矯正性は低下する。また、この曲げ矯正性の低下は、曲げ矯正の処理時に、部材表面に微小亀裂などの不具合を発生させ、ひいては、機械部品を良好なものとして製品化できず、製造上においても、製品歩留まりの低下を招く要因となる。

上記のように、窒化処理を行なうとともに、機械部品の部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとすることは、該処理を行なう以上避けがたいジレンマのよ

うに見える。しかしながら、本発明者らは、種々の実験・考察を行い鋭意検討した結果、窒化処理にて付与すべき部材表面から深さ方向への硬さ分布を適正化する、つまりは、該窒化処理後において製品として供される機械部品の表層部の深さ方向への硬さ分布を適正化するとともに、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部の硬さを適正化することにより、窒化処理を施した場合においても、機械部品に対して優れた部品強度および曲げ矯正性をともに付与できることを導き出した。

そこで、本発明の機械部品は、窒化処理にて表面硬化処理が施されたものであるとともに、その部材表面から深さ  $50 \mu\text{m}$  に対応した基準位置での表層部（以下、表層部基準位置と称する）のビッカース硬さが  $340 \sim 460 \text{ HV}$ 、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部（以下、単に内層部と称する）のビッカース硬さが  $190 \sim 260 \text{ HV}$ 、さらに、ビッカース硬さが  $270 \text{ HV}$  とされる部材表面からの有効硬化層深さが  $0.3 \text{ mm}$  以上に調整されてなる。

まず、表層部基準位置でのビッカース硬さが  $340 \text{ HV}$  未満であると、表面硬さが小さいものとされ、部品強度を優れた有用なものとすることができない。一方、表層部基準位置でのビッカース硬さが  $460 \text{ HV}$  を超えると、表面硬さが大きいものとされ、曲げ矯正処理時に微小亀裂などの不具合が誘起されやすくなり、曲げ矯正性を優れた有用なものとすることができない。次に、内層部のビッカース硬さが  $190 \text{ HV}$  未満であると、窒化処理を施し、表層部基準位置でのビッカース硬さを所望の範囲とした場合においても、窒化処理にて部材表面から十分な深さ位置まで所望の硬さが付与されず、結果として表面硬さが小さいものとされ、部品強度を優れた有用なものとすることができない場合がある。一方、内層部のビッカース硬さが  $260 \text{ HV}$  を超えると、窒化処理を施し、表層部基準位置でのビッカース硬さを所望の範囲とした場合においても、窒化処理にて付与される表層部の硬さ増加分が大きくなり過ぎ、結果として表面硬さが大きいものとされ、曲げ矯正性を優れた有用なものとすることができない場合がある。

窒化処理にて部材表面から深さ方向に対して窒素成分を拡散させる際、該窒素成分の拡散濃度は、深さ方向に向かい減衰し、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部に至る時点で、窒素成分の拡散が止まることになる。つまり、窒化処理にて硬化される硬さの増加量は、部材表面から内層部への深さ方向に対して減衰することになる。また、この減衰の減衰率は、機械部品の素材とされる鋼の成分元素の種類・含有量や、窒化処理における処理温度・処理時間などにより任意に変化するものである。そのため、上記のように、表層部基準位置および内層部の硬さ範囲を規定しただけでは、窒化処理後の表層部の深さ方向への硬さ分布を適正化するには十分ではない。そこで、本発明の機械部品においては、さらに、ビッカース硬さが 270 HV とされる部材表面からの有効硬化深さ（以下、単に有効硬化深さとも称する）が 0.3 mm 以上となるという条件が与えられている。この条件は、部材表面から内層部への深さ方向に対して減衰する、窒化処理にて硬化される硬さの増加量の減衰率を弱めることを意味し、結果として窒化処理後の機械部品における表層部を、部材表面からより深い位置までより高い硬さを有したものとすることができる。具体的には、ビッカース硬さが 270 HV とされる部材表面からの有効硬化深さが 0.3 mm 未満であると、機械部品における表層部の深さ方向への硬さ分布が、深さ方向に急峻に減衰しすぎるものとなり、ひいては、部品強度を優れた有用なものとするための表面硬さが得られない場合が発生してしまう。

上記のように、表層部基準位置の硬さ、内層部の硬さおよび有効硬化深さを規定し、機械部品の部材表面からの深さ方向への硬さ分布を適正化することで、機械部品を、部品強度および曲げ矯正性がともに優れたものとすることが可能となる。

機械部品は、適用分野により、その素材となる鋼の組成は種々のものが採用される。そこで、製造方法上においては、該素材となる鋼の組成に適宜対応する形で、窒化処理における、部材表面への窒素成分の時間あたりの流入量、処理温度、処理時間などを調整することにより、表層部基準位置、内層部および有効硬化深さを上

記範囲に收めることができるとともに、機械部品を部品強度および曲げ矯正性がとともに優れたものとすることが可能となる。

次に本発明の機械部品においては、重量%で、それぞれクロム当量Cr [eq.] を、 $Cr [eq.] = 0.475 \times C + 0.164 \times Si + 0.241 \times Mn + Cr$ 、炭素当量C [eq.] を、 $C [eq.] = C + 0.07 \times Si + 0.16 \times Mn + 0.19 \times Cu + 0.17 \times Ni + 0.2 \times Cr$ と定義したとき、それぞれCr [eq.] が0.72%以上1.0%以下、C [eq.] が0.65%以上0.86%以下となるように、各成分の組成が調整されてなり、

部材表面から深さ方向xに対して測定したビッカース硬さHの分布を、H-x平面上にプロットしたとき、そのプロット点により与えられる硬さ分布プロファイルH(x)が、前記H-x平面上において、下記式①：

$$H'(x) = H'0 + (H'1 - H'0) \times \left[ 1 - \operatorname{erf} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha D t}} \right) \right] \quad \dots \textcircled{1}$$

但し、  $H'0 = C[\text{eq.}] \times 254 + 33.8$

$H'1 = Cr[\text{eq.}] \times 392 + 65.8$

$Cr[\text{eq.}]$ : 前記クロム当量

$C[\text{eq.}]$ : 前記炭素当量;

$$D = D_0 \times \exp \left( \frac{-Q}{R \times (T+273)} \right)$$

$D_0 : 1.13 \times 10^{-6}$

$$Q : 83 \times \left( 1 - \frac{14.03}{T+273} \right) \times 1000$$

$R : 8.314$ ;

$$\alpha = \exp(-1.47 \times Si - 0.918 \times Mn + 0.998)$$

$Si$ : Siの含有率(重量%)

$Mn$ : Mnの含有率(重量%);

式①にて、それぞれ  $t$  を  $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$  、  $T$  を 500~650 の範囲にて変化させたときに、  $H'(x)$  が 前記  $H-x$  平面上にて  $H'(0.3 \times 10^{-3}) \geq 270$  の 条件下で動き得る領域を領域  $Z$  とする。

にて表される領域  $Z$  内に存在することを特徴とする。

窒化処理を施す際、機械部品の素材となる鋼の組成により、窒化にて硬化される表層部の度合いは影響を受ける。そのため、上記規定した範囲に、表層部基準位置 5 での硬さ、内層部での硬さ、有効硬化深さをより確実に収めるためには、窒化処理前における表層部の硬さに対応する内層部の硬さに有効に寄与する鋼の組成成分および、窒化処理にて有効に寄与する鋼の組成成分を適正化することが効果的な手段となる。そこで、まず、機械部品の素材である鋼におけるクロム当量  $Cr[\text{e}$

q. ] を、重量%で、 $C_r [eq.] = 0.475 \times C + 0.164 \times Si + 0.241 \times Mn + Cr$  と定義したとき、 $C_r [eq.]$  は0.72%以上1.0%以下とされる。この $C_r [eq.]$  は、表層部基準位置での硬さを効果的に高める組成成分の指標とされる。窒化処理を施した後の機械部品における表層部基準位置での硬さを、効果的に高める組成成分が、その効果が顕著な順に $Cr$ 、 $C$ 、 $Mn$ 、 $Si$ であることが分かった。また、その度合いを示す定数項は、詳細に測定した結果に基づく実測的な値である。このような意味を持つ $C_r [eq.]$  であるが、その値が0.72%未満となると、窒化処理を施した場合においても、機械部品の表層部基準位置でのビッカース硬さを340HV以上にできない場合があり、一方、 $Cr [eq.]$  の値が1.0%を超えると、窒化処理時に過度に表層部が硬化してしまい、機械部品の表層部基準位置でのビッカース硬さを460HV以下にできない場合がある。

次に、機械部品の素材である鋼における炭素当量 $C [eq.]$  を、重量%で、 $C [eq.] = C + 0.07 \times Si + 0.16 \times Mn + 0.19 \times Cu + 0.17 \times Ni + 0.2 \times Cr$  と定義したとき、 $C [eq.]$  は0.65%以上0.86%以下とされる。この $C [eq.]$  は、内層部での硬さを効果的に高める組成成分の指標とされる。機械部品における内層部の硬さを効果的に高める組成成分が、その効果が顕著な順に、 $C$ 、 $Cr$ 、 $Cu$ 、 $Ni$ 、 $Mn$ 、 $Si$ であることが分かった。また、その度合いを示す定数項は、上記同様、測定結果に基づく実測的な値である。このような意味をもつ $C [eq.]$  であるが、その値が0.65%未満となると、機械部品の内層部でのビッカース硬さを190HV以上にできない場合があり、一方、 $C [eq.]$  の値が0.86%を超えると、内層部の硬さが過度に高まり、そのビッカース硬さを260HV以下にできない場合がある。

さらに、部材表面から深さ方向 $x$ に対して測定したビッカース硬さ $H$ の分布を、 $H-x$ 平面上にプロットしたとき、そのプロット点により与えられる硬さ分布プロ

ファイルH' (x) が、前記H-x平面上において、下記式①：

$$H'(x) = H'0 + (H'1 - H'0) \times \left[ 1 - \operatorname{erf} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha D t}} \right) \right] \quad \dots \textcircled{1}$$

但し、  $H'0 = C[\text{eq.}] \times 254 + 33.8$

$$H'1 = Cr[\text{eq.}] \times 392 + 65.8$$

$Cr[\text{eq.}]$ ：前記クロム当量

$C[\text{eq.}]$ ：前記炭素当量；

$$D = D_0 \times \exp \left( \frac{-Q}{R \times (T + 273)} \right)$$

$$D_0 : 1.13 \times 10^{-6}$$

$$Q : 83 \times \left( 1 - \frac{14.03}{T + 273} \right) \times 1000$$

$$R : 8.314;$$

$$\alpha = \exp(-1.47 \times Si - 0.918 \times Mn + 0.998)$$

$Si$ ：Siの含有率（重量%）

$Mn$ ：Mnの含有率（重量%）；

式①にて、それぞれtを $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$ 、Tを500～650の範囲にて変化させたときに、 $H'(x)$ が前記H-x平面上にて $H'(0.3 \times 10^{-3}) \geq 270$ の条件下で動き得る領域を領域Zとする。

にて表される領域Z内に存在することを特徴とする。

窒化処理は部材表面より深さ方向に向けて窒素成分を拡散させる処理である。

5 そこで、窒素成分の拡散濃度Cの深さ方向xに対する、拡散方程式C(x)は、一般的に下記式②：

$$C(x) = C_0 + (C_1 - C_0) \times \left[ 1 - \operatorname{erf} \left( \frac{x}{2\sqrt{Dt}} \right) \right] \quad \dots \textcircled{2}$$

但し、D:拡散係数

t:拡散開始時からの時間

により表すことができる。式②は、部材表面での時間  $t = 0$  (窒化処理開始時間) における  $x > 0$  (部材表面を  $x = 0$  とし、部材表面からの深さ方向  $x$  が正) の領域の窒素成分の濃度を  $C_0$  (本窒化処理においては  $C_0 = 0$ ) とし、 $x = 0$  における

5  $C(0)$  は、常時一定の窒素成分濃度が部材表面に存在するとして、定数  $C_1$  とされる場合における、部材表面 ( $x = 0$ ) から深さ方向  $x$  に向けての窒素成分の拡散濃度の変化を表す式である。そこで、この式を近似的に使い、機械部品における表層部の深さ方向の硬さ分布をより適正化させたものが本発明である。

窒化処理とは、部材表面から深さ方向に向けて窒素成分を拡散させ、その表層部 10 を窒化させることにより硬化させる処理である。よって、部材表面からのある深さ位置での窒素成分の拡散濃度は、該深さ位置での窒化にて硬化される硬さの大きさと密接に相関するとともに、近似的に置き換えが可能である。そこで、まず、式②における  $C(x)$  を、窒化処理後における部材表面からの深さ方向  $x$  に対する硬さ分布  $H'(x)$  に置き換える。そして、式②における  $C_0$  を、機械部品の内層部 15 の硬さを示す  $H'_0$  とし、つまり、窒化処理開始時における表層部の硬さを内層部の硬さと仮定する。さらに、 $H'_0$  を  $H'_0 = C \text{ [eq.] } \times 254 + 33.8$  とし、 $H'_0$  は  $C \text{ [eq.]}$  とともに硬さ測定結果に基づく実測的な値を採用する。また、式②における  $C_1$  を、機械部品の表層部基準位置での硬さを示す  $H'_1$  とし、つまり、機械部品のまさに表面の硬さは測定できないので、 $H'_1$  を機械部品の表 20 層部基準位置での硬さを示す値にて仮定する。さらに、 $H'_1$  を  $H'_1 = C_r \text{ [eq.] } \times 392 + 65.8$  とし、 $H'_1$  は  $C_r \text{ [eq.]}$  とともに硬さ測定結果に

基づく実測的な値を採用する。このようにして、式②を近似的に用いたのものが、式①となる。

そして、式①におけるDは金属や合金中の拡散係数であり、一般的に振動数項D<sub>0</sub>、活性化エネルギーQ、1molの気体定数Rおよび摂氏温度Tにて、 $D = D_0 \times \exp(-Q / (R \times (T + 273)))$ と表される。本発明においては、機械部品の素材が鋼であり、含有される主成分Feの含有量は少なくとも50重量%以上とされるので、拡散定数Dを、純Fe中をNが拡散元素として拡散する場合と仮定した。具体的な数値としては、文献（改訂3版金属データブック（丸善）；p21）における、 $\alpha - \delta - Fe$ 中をNが拡散元素として拡散する場合の値を用い、振動数項 $D_0 = 1.13 \times 10^{-6}$ 、 $Q = 83 \times (1 - 14.03 / (T + 273)) \times 1000$ とし、また、Rの値は8.314とされる。

次に、式②中にはない式①中の $\alpha$ は、式①にて用いる拡散係数Dを補正するための補正拡散係数である。そこで、補正拡散係数 $\alpha$ を、 $\alpha = \exp(-1.47 \times Si - 0.918 \times Mn + 0.998)$ とした。この補正拡散係数 $\alpha$ は、鋼に含有されるFe以外の成分元素がNの拡散に及ぼす影響を、H'（x）に取り込むためのものである。そして、この $\alpha$ も詳細に硬さ測定した結果に基づく実測的な値とされる。ここで注目することは、鋼に含有されるSiおよびMn、特にSiは、Nの拡散を抑制する成分元素であることである。つまり、SiおよびMnの含有量が増加するに従い、 $\alpha$ が急峻に減衰する。よって、機械部品における表層部の深さ方向への硬さ分布を確実に適正化するためには、Siの含有量を適正化することが一つの重要な点とされる。例えば、 $\alpha$ の範囲を0.3～1.6の範囲となるようにSiおよびMnの含有量を調整するのがよい。

H'（x）において、tは窒化処理の処理時間とともに、その値としては一般的に $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$ 秒の範囲である。また、Tは窒化処理の処理温度とともに、その値としては一般的に500～650℃の範囲である。

上述のように  $H'$  ( $x$ ) を定める。この  $H'$  ( $x$ ) は、機械部品の素材とされる鋼の組成を一意的に決定すると、窒化処理の処理条件に関する  $t$  および  $T$  の値を任意の変数とする関数である。そこで、機械部品の部材表面から深さ方向  $x$  に対して測定したビッカース硬さ  $H$  の分布を、 $H - x$  平面上にプロットしたとき、そのプロ  
5 ット点により与えられる硬さプロファイルを  $H$  ( $x$ ) とする。そして、それぞれ  $t$  を  $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$  の範囲、 $T$  を  $500 \sim 650$  の範囲にて任意に変化させ、かつ、ビッカース硬さが  $270 \text{ HV}$  とされる部材表面からの深さが  $0.3 \text{ mm}$  以上となる条件、つまりは、部材表面からの深さが  $0.3 \text{ mm}$  とされる位置での硬さが  $270 \text{ HV}$  以上となる条件を  $H' (0.3 \times 10^{-3}) \geq 270$  とする条  
10 件下で、 $H'$  ( $x$ ) が  $H - x$  平面上に動きうる領域を領域  $Z$  とした場合、 $H$  ( $x$ ) は、この領域  $Z$  にのみに存在することが許されるものとする。このように、機械部品における部材表面からの硬さ分布  $H$  ( $x$ ) の領域を設定することで、機械部品における表層部の深さ方向への硬さ分布を確実に適正化することを可能とし、機械部品に対して優れた部品強度および曲げ矯正性をともに確実に付与することが可能と  
15 なる。また、ここで、 $H$  ( $x$ ) の領域を領域  $Z$  内に定めたことは、 $H'$  ( $x$ ) に含まれる  $\text{Cr}$  [eq.]、 $\text{C}$  [eq.] や  $\text{Si}$  含有量、 $\text{Mn}$  含有量といった機械部品の素材の鋼の組成に関する要件を、一般的な窒化処理の処理条件の範囲にて適正化したことを意味する。このように、素材の鋼組成に関して適正化を行うことで、より確実に優れた部品強度および曲げ矯正性をともに機械部品に付与することができる訳である。  
20

また、製造方法上においては、機械部品の素材とされる鋼に含有される  $\text{Cr}$  [eq.]、 $\text{C}$  [eq.] の範囲を上記同様の範囲に調整するとともに、窒化条件を、次に定める範囲とすることで、より確実に優れた部品強度および曲げ矯正性をともに機械部品に付与することができる。その窒化条件としては、ガス軟窒化または塩浴窒化の処理において、その窒化処理時間を  $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$  秒、窒  
25

化処理温度を500～650°Cとする。また、ここでは、窒化条件として、一般的に用いられているガス軟窒化または塩浴窒化の処理における条件とする。ここで、窒化処理温度が、500°C未満となると、窒素成分の拡散が過度に弱められ、窒化処理にて所望の表面硬さの深さ方向へのプロファイルを機械部品に付与させること 5 ができない場合がある。一方、窒化処理温度が、650°Cを超えると、逆に窒素成分の拡散が過度に高まり、表面硬さが所望のものより硬くなりすぎる場合がある。次に窒化処理時間であるが、 $3 \times 10^3$ 秒、つまり一時間未満となると、窒化処理にて所望の表面硬さの深さ方向へのプロファイルを機械部品に付与させること 10 ができない場合がある。一方、窒化処理時間が、 $18 \times 10^3$ 秒、つまり5時間を超えると、表面硬さが所望のものより硬くなりすぎる場合がある。このような内容より、窒化処理時間および窒化処理温度の範囲は設定されるが、製造上における作業効率などの観点よりも、一般的な範囲と言える。このような理由を基に、本窒化処理条件は設定されるが、その結果、より確実に優れた部品強度および曲げ矯正性 15 をともに機械部品に付与することができる。

次に本発明の機械部品においては、重量%で、Feの含有率が90%以上とされるとともに、それぞれ、C:0.35～0.5%、Si:0.01～0.3%、Mn:0.6～1.8%、Cu:0.01～0.5%、Ni:0.01～0.5%、Cr:0.01～0.5%、Al:0.001～0.01%、N:0.005～0.025%とされる成分元素が含有されてなることを特徴とする。 20 本発明の機械部品は、素材を鋼とするものである。そのため、上記したようにFeを主成分とするが、具体的には、該Feの含有率は、重量%で90%以上とされる。そこで、Fe以外の成分元素であるが、まず、Cが重量%で、0.35～0.5%含有される。Cは、機械部品の内層部および表層部基準位置での硬さを効果的に高めるための有効なものであり、0.35%以上含有させることで、その効果を 25 頗著なものとすることができます。一方、その含有率が0.5%を超えると、その効

果が過度になりすぎ、機械部品の表層部の硬さを所望のものとできない場合がある。また、機械部品の所望の形状に、例えば、鋼よりなる鍛造素材などを機械加工する際の被削性の低下を招く場合がある。続いて、Siが重量%で、0.01～0.3%含有される。Siは、鋼を溶製する際に脱酸元素として用いるために、その含有量は、少なくとも0.01%以上必要とされる。しかしながら、上述のごとく、Siは、窒化処理においてNの拡散を抑制する成分元素である。そのため、機械部品に所望の硬さプロファイルを確実に付与させるには、その含有率を0.3%以下とするのが本発明においては好適である。次に、Mnが重量%で、0.6～1.8%含有される。Mnは、機械部品の内層部および表層部基準位置での硬さを効果的に高めるための有効なものであり、0.6%以上含有させることで、その効果を顕著なものとすることができます。一方、その含有率が1.8%を超えると、窒化処理前における熱間鍛造や焼きならしといった作業時にベイナイトが発生する場合がある。また、MnもSiほどではないが、窒化処理においてNの拡散を抑制する成分元素である。そのような意味でも、Mnの含有量は、1.8%以下とするのが望ましい。

さらに、Cu、Niともに、重量%で、0.01～0.5%含有される。Cu、Niともに不可避的な不純物として、0.01%以上含有されるものであるが、両元素とともに、機械部品の内層部の硬さを効果的に高める有効なものである。しかしながら、経済的な観点より、その含有量が0.5%を超えると不経済となり、機械部品のコスト高ともなるので、それら含有量は0.5%以下とされる。次に、Crが重量%で、0.01～0.5%含有される。Crは、機械部品の内層部および表層部基準位置での硬さを効果的に高める有効なものである。そこで、その含有率を0.01%以上とすることで、その効果を顕著なものとすることができます。一方、その含有率が0.5%を超えると、その効果が過度になりすぎ、機械部品の表層部の硬さを所望のものとできない場合がある。次に、Alが0.001～0.01%

含有される。A1は、Siと同様に鋼を溶製する際に脱酸元素として用いるために、その含有量は、少なくとも0.001%以上必要とされる。しかしながら、A1は、機械部品の表面基準位置での硬さを過度に高める場合があるので、その含有量は、0.01%以下とするのが望ましい。次に、Nが重量%で、0.005~0.025%含有される。Nは、A1と窒化物を形成し、熱間鍛造時などにおける鋼成分の結晶粒成長を効果的に抑制するものである。よって、その含有量を0.005%以上含有させることがよいが、0.025%を超えるとその効果が飽和するので、0.025%を上限値とすれば十分である。

次に、本発明の機械部品は、重量%で、それぞれ、Pb:0.30%以下、S:0.20%以下、Ca:0.01%以下、Bi:0.30%以下、Ti:0.02%以下、Zr:0.02%以下、Mg:0.01%以下とされる成分元素からなる群から選ばれた少なくとも1種以上が含有されてなることを特徴とする。

上記Pb、S、Ca、Biは、鋼よりなる鍛造素材などを機械部品の所望の形状に機械加工する際の被削性を高めるのに有効な成分元素である。該被削性が確保できないと、機械加工時に加工歪みなどが過度に部材表面に発生し、ひいては、機械部品に所望の曲げ矯正性を確実に付与できない場合があるからである。そこで、Pb、S、Ca、Biのそれぞれの含有量であるが、それぞれ上記上限値の含有量を超えると、熱間加工性や、機械部品の疲れ特性といった部品強度を低下させる場合があるので、それぞれ重量%で、Pbは0.30%以下、Sは0.20%以下、Caは0.01%以下、Biは0.30%以下とするのが望ましい。次に、Ti、Zr、Mgは、鋼を溶製する際に、それらが形成する酸化物によりMnSなどを微細分散させる効果を有する元素とされる。また、この効果により、機械加工時の被削性が高められるとともに、例えば、熱間鍛造後に行う焼きならし等の熱処理後において、鋼の結晶組織をより微細化することを可能とし、ひいては、機械部品に部品強度および曲げ矯正性をより確実に付与することが可能となる。そこで、Ti、Zr

$r$ 、 $Mg$  のそれぞれの含有量であるが、それぞれ上記上限値の含有量を超えても、その効果は飽和するので、それぞれ重量%で、 $T_i$  は 0.02% 以下、 $Z_r$  は 0.02% 以下、 $Mg$  は 0.01% 以下とするのが望ましい。

ここまでに、部品強度および曲げ矯正性をともに付与させるための本発明の機械部品に関する要件を述べてきた。本発明が対象する機械部品としては、特に限定されるものではなく、歯車、軸受、シャフト、クランクシャフト、コネクティングロッドなどの公知の機械部品に適用可能である。その中でも、限定するならクランクシャフトである。クランクシャフトは、高速回転にて使用されるものであり、その偏芯を曲げ矯正処理により、確実に制御することが必要とされる機械部品であるからである。そのため、部品強度とともにその曲がり矯正性をともに優れたものとすることが可能とされる本発明の機械部品に適用した際、その有用性を高いものとすることはできる。

#### 図面の簡単な説明

15 図 1 は、本発明の機械部品の一実施形態を示す概略側面図。  
図 2 は、図 1 の線 II-II についての断面図。  
図 3 は、本実施例の測定結果を理論式に基づく硬さプロファイルとともに示す図。

#### 発明を実施するための最良の形態

20 以下、本発明の機械部品に係わる最良の一実施形態を図面を併用して説明する。  
図 1 は、機械部品の一実施形態であるクランクシャフトの一要部のフィレット部を示す概略側面図である。また、図 2 は、図 1 におけるフィレット部の線 II-II 上にて断面をとった場合の概略断面図である。また、ここでは図面上、フィレット部 1 を機械部品 1 とする。フィレット部も含めて、構成部を個別に製造した後、それ 25 らを組み付けることによりクランクシャフトは形成されるので、フィレット部を本

発明の機械部品と見なしても本発明の趣旨から外れることはない。そこで、該フィレット部1であるが、鋼を素材とするとともに、窒化処理が施されたものとされる。そして、図2に示すように、窒化処理による窒化にて表面の硬さが高められた表層部2と、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部3とからなる。この表層部2は、部材表面4から内層部3への深さ方向に対して、硬さが減衰する形とされる。また、内層部3の、ビッカース硬さが190～260HV、表層部2において、部材表面から深さ $50\mu m$ に対応した基準位置でのビッカース硬さが340～460HV、さらに、ビッカース硬さが270HVとされる部材表面4からの有効硬化層深さが0.3mm以上に調整されてなる。このように、表層部2における部材表面4から深さ方向への硬さ分布を調整することで、機械部品1を、耐摩耗性や疲れ特性といった部品強度に優れたものとするとともに、窒化処理後に行う曲げ矯正処理時における曲げ矯正性を優れたものとするとことができる。

上記のように機械部品に対して、優れた部品強度および曲げ矯正性をともに付与することで、曲げ矯正処理時において微少亀裂などの発生を効果的に抑制することが可能となるとともに、部品強度に優れた良好な機械部品とするとができる。

次に、図1に示すフィレット部も含めて、本発明の機械部品の製造方法の一例を説明する。まず、機械部品の素材とされる鋼の組成となるように、所定の組成に調整した鋼を溶製し、熱間鍛造にて鍛造素材とする。そして、この鋼からなる鍛造素材を、焼きならしや、焼き入れ・焼き戻しなどの熱処理にて調質した後、所望の機械部品の形状に合わせて機械加工を行う。この機械加工の後に、窒化処理による表面硬化処理を行い、部品強度の向上を図る。次に、該窒化処理にて発生した歪みに起因する曲がりもふくめて、所望の許容範囲に曲がりを矯正するために、曲がり矯正処理を行う。このような製造の流れの後に、機械部品は製品として供される。また、機械部品が2種以上の構成部よりなるとともに、それらが個別に製造されるものは、それぞれの構成部を機械部品と見なして、上述の製造の流れにて製造した後、

それらを組み込むことにより所望の形状の機械部品となる。その意味で、本発明の機械部品は、歯車、軸受、シャフト、クランクシャフト、コネクティングロッドなどの公知の機械部品を対象とするが、2種以上の構成部よりなるものは、それらを個別に本発明の機械部品と見なしてもよい。

5 上記の製造方法は一例であって、熱間鍛造後に行う熱処理による調質を省略した非調質なものとしてもよい。重要なことは、少なくとも窒化処理にて表面硬化処理を行うとともに、その後、曲げ矯正処理にて仕上げを行い、機械部品を製品とする製造方法であれば、本発明の製造方法として適用されうるものである。また、窒化処理としては、塩浴窒化処理やガス軟窒化処理などの公知のものを用いることができる。そして、この窒化処理の処理条件である、処理温度、処理時間、部材表面に流入させる窒素の単位時間あたりの流入量などを、適宜調整することで、機械部品における表層部の深さ方向への硬さ分布を所望のものとすることが可能となる。

10 10

本発明の効果を確認するために行った実施例を以下に示す。

(実施例)

15 表1に示す化学組成（単位：重量%）の鋼を溶製し、熱間鍛造にて、 $\phi 40\text{ mm}$ となる棒状の鍛造素材を形成した。そして、該鍛造素材に対して $880^{\circ}\text{C}$ で60分間加熱保持した後、室温まで放冷する焼きならし処理を施した。その後、該鍛造素材を、図1に示すクランクシャフトのフィレット部の形状となるように機械加工した。そして、機械加工したフィレット部に対して、ガス軟窒化処理により窒化処理を行なった。ここでは、窒化処理における処理時間を2時間（ $7.2 \times 10^3$ 秒）、処理温度を $600^{\circ}\text{C}$ と、一般的な範囲内とした。このように作製した実施品1～10および比較品1～12の試験品に対して以下に示す測定を行なった。なお、表1には、各試験品の素材とされる鋼におけるクロム当量Cr [eq.] および炭素当量C [eq.] も合わせて示してある。また、これらCr [eq.] およびC [eq.] の値を用いて、上記した式①における理論式H' (x) における、部材表面

20  
25

からの深さ  $x$  が  $0.3\text{ mm}$ におけるビッカース硬さ ( $H_V$ ) の値、つまり、 $H'$  ( $0.3 \times 10^{-3}$ ) の計算結果も合わせて表1に示す。

5

10

15

20

25

表 1

	C	Si	Mn	Cu	Ni	Cr	Al	N	その他	C[eq.]	C[eq.]	H'(0.3 × 10 <sup>-3</sup> )
実施品1	0.4	0.05	1.45	0.05	0.2	0.005	0.023			0.75	0.69	273
実施品2	0.35	0.28	0.65	0.45	0.45	0.48	0.002	0.012		0.85	0.73	312
実施品3	0.5	0.12	1.75	0.15	0.15	0.04	0.008	0.008		0.72	0.85	282
実施品4	0.45	0.1	1.2	0.1	0.1	0.45	0.002	0.02		0.97	0.78	330
実施品5	0.4	0.08	1.48	0.1	0.1	0.2	0.005	0.005	Pb0.18,S0.062	0.76	0.72	277
実施品6	0.42	0.1	1.44	0.08	0.08	0.18	0.003	0.003	S0.121,Ca0.0025	0.74	0.72	275
実施品7	0.41	0.12	1.45	0.1	0.1	0.21	0.004	0.004	Bi:0.1,S:0.052,Ca:0.0042	0.77	0.73	279
実施品8	0.42	0.09	1.51	0.07	0.08	0.19	0.006	0.006	S0.065,Ca:0.0026,Ti:0.006	0.77	0.73	279
実施品9	0.39	0.12	1.49	0.14	0.15	0.21	0.003	0.003	S0.068,Ca:0.0031,Zr:0.005	0.77	0.73	278
実施品10	0.41	0.11	1.45	0.11	0.12	0.2	0.005	0.005	S0.055,Mg:0.0025	0.76	0.73	278
比較品1	0.3	0.1	1.5	0.1	0.1	0.2	0.004	0.021		0.72	0.62	254
比較品2	0.54	0.11	1.43	0.11	0.11	0.21	0.005	0.022		0.82	0.86	309
比較品3	0.41	0.75	1.42	0.08	0.09	0.2	0.004	0.021		0.86	0.76	260
比較品4	0.41	0.12	2	0.1	0.1	0.2	0.004	0.018		0.9	0.81	290
比較品5	0.42	0.15	1.5	0.15	0.15	0.75	0.003	0.023		1.34	0.87	383
比較品6	0.41	0.12	1.43	0.12	0.11	0.21	0.015	0.02		0.77	0.73	279
比較品7	0.42	0.25	1.53	0.23	0.22	0.45	0.003	0.021		1.06	0.85	329
比較品8	0.35	0.1	0.8	0.05	0.05	0.45	0.004	0.022		0.83	0.59	295
比較品9	0.4	0.11	1.45	0.1	0.1	0.19	0.005	0.005	Pb:0.32,S:0.21	0.75	0.71	273
比較品10	0.41	0.09	1.4	0.09	0.09	0.18	0.004	0.023	S:0.215,Ca:0.032	0.73	0.71	271
比較品11	0.4	0.1	1.48	0.1	0.1	0.21	0.005	0.021	Bi:0.31,S:0.051,Ca:0.0021	0.77	0.72	278
比較品12	0.48	0.25	0.8	0.05	0.05	0.15	0.004	0.008		0.61	0.67	255

(断面硬度) 試験品の部材表面から深さ 1 mm まで、深さ方向に対して内層部に

至る形で、ビックカース硬度計により深さ 0. 1 mm 刻みで、荷重 2. 9 kN、時間 1.5 秒の条件で、試験品の断面硬度を測定した。但し、部材表面のまことに表面は測定できないので、ここでは、部材表面から 50 μm の位置でのビックカース硬さを、部材表面（深さ 0 mm）の硬さを測定したこととする。

5 (疲れ特性) 試験品に対して、小野式回転曲げ疲れ試験機により回転曲げ疲労試験を行ない、その疲労強度 (MPa) を測定することで、部品強度としての疲れ特性の指標とした。

(曲げ矯正性) 試験品に対して、万能材料試験器により 3 点曲げ試験を行ない、部材表面に亀裂が発生するまでの押し込み量 (mm) を測定することで、曲げ矯正性 10 の指標とした。

上記のような測定を行なうことで得た、表層部基準位置（部材表面から深さ 50 μm の位置）のビックカース硬さ、内層部（部材表面から深さ 1 mm の位置）のビックカース硬さ、部材表面から深さ 0. 3 mm の位置（以下、有効硬化深さ位置とい 15 う）でのビックカース硬さ、および、疲れ特性の指標の疲労強度、曲げ矯正性の指標の押込み量を表 2 に示す。なお、ここで行なったそれぞれ断面硬度測定、疲れ特性測定、曲げ矯正性測定は、同様の条件にて作製したそれぞれ個別の試験品を用いて行なったものである。

また、試験品を作製する際の機械加工などにおける被削性の評価を行なった。この被削性の評価は、次のように行なった。上記同様に表 1 に示す化学組成の鋼を溶 20 製し、熱間鍛造にて作製した φ 40 mm となる棒状の鍛造素材に対して 880 °C で 60 分間加熱保持した後、室温まで放冷する焼きならし処理を施した焼きならし材を用意した。そして、この焼きならし材に対して、超硬工具を用いた切削試験を行なうことで、被削性の評価とした。切削試験は、切削速度 200 m／分、送り速度 2 mm／回転、切削幅 2 mm で、超硬工具の横逃げ面の磨耗幅が 0. 2 mm にな 25 るまでの切削時間を測定するものとした。また、測定した実施品 1 に対応する焼き

ならし材の切削時間を 100 として、この値にて他の試験品に対応する焼きならし材の切削時間を規格化したものを表 2 に、切削性を表す加工能率として示す。

5

10

15

20

25

表 2

	ビッカース硬さ(HV)		疲れ特性		曲げ矯正性		切削性
	表層部基準位置	内層部	有効硬化深さ	疲れ強度(MPa)	押し込み量(mm)		
実施例1	355	211	271	432		5.7	100
実施例2	407	212	306	504		3.8	100
実施例3	350	249	283	431		5.9	87
実施例4	448	231	334	539		2.6	94
実施例5	364	225	274	462		4.8	120
実施例6	347	221	271	450		5.7	85.3
実施例7	375	220	282	445		4.5	72.3
実施例8	369	225	277	448		5.2	106.5
実施例9	365	224	275	433		5.2	100.2
実施例10	367	220	278	434		5.3	91.3
比較例1	357	188	246	390		5.1	125
比較例2	388	252	305	491		4.2	68
比較例3	402	224	264	398		3.8	92
比較例4	—	—	—	—		—	—
比較例5	586	265	391	617		0.5	78
比較例6	471	212	273	447		1.5	100
比較例7	482	249	337	551		0.8	86
比較例8	385	185	296	398		3.8	145
比較例9	364	211	273	413		5.1	212
比較例10	360	220	271	415		4.7	1680
比較例11	375	221	278	421		4.1	1129
比較例12	296	206	249	358		6.3	103

表1および表2に示すように、実施品1から10のものは、表層部基準位置のビ

ツカース硬さが 340～460 HV、内層部のビックカース硬さが 190～260 HV

、有効硬化深さ位置でのビックカース硬さが 270 HV 以上とされてなる。その結果、疲れ特性および曲げ矯正性がともに優れた有用なものとなることが確認された。

なお、本実施例においては、疲れ特性の指標となる疲労強度が 400 MPa 以上で

あり、かつ曲げ矯正性の指標となる押し込み量が 2 mm 以上となるものを、部品強度および曲げ矯正性がともに優れた機械部品と定めてある。また、表 1 の鋼組成においては、表記したもの以外の残部が実質的に Fe とされる。

一方、比較品 1 のものは、内層部の硬さが 190 HV 未満となり、表層部基準位置での硬さは 355 HV であるが、有効硬化深さ位置での硬さも 270 HV 未満と

なった。その結果、表層部における表面硬さが十分に確保できず、疲労強度が実施品のものに比べて格段と低下したものとなり、つまりは部品強度が十分に確保できないものとなった。さらに、比較品 1 の鋼組成の観点から言えば、C [eq.] が C の含有率に起因して、実施品のものより低い。本実施例は、窒化処理の処理条件（処理温度、処理時間）を一般的な範囲内としているが、その意味で、表層部基準

位置での硬さおよび有効硬化深さ位置での硬さを所望のものとし、部品強度を十分に確保するために必要とされる内層部の硬さを、確実に高めるためには、C [eq.] を 0.65 以上とするのが望ましいと言える。また、さらに、C の含有率に関して言えば、その含有率を例えば、0.35 重量% 以上（実施品 2 参照）とするのが望ましい。

次に、比較品 8 のものは、内層部の硬さが 190 HV 未満となり、表層部基準位置および有効硬化深さ位置での硬さは所望のものとなつたが、比較品 1 と同様の現象として、内層部に向かい硬さの減衰率が高いものとなり、結果として、表層部における表面硬さが十分に確保できず、疲労強度が実施品のものに比べて格段と低下したものになっている。さらに、比較品 8 の鋼組成の観点から言えば、比較品 1 と同様の理由にて、部品強度を十分に確保するために必要とされる内層部の硬さを確

実際に高めるためには、C [eq.] を0.65以上とするのが望ましいと言える。

比較品3のものは、表層部基準位置および内層部の硬さは所望のものとなったが、有効硬化深さ位置での硬さは、270HV未満となり、内層部に向かい硬さの減衰率が高いものとなり、結果として、表層部における表面硬さが十分に確保できず、

5 疲労強度が実施品のものに比べて格段と低下したものとなっている。さらに、比較品3の鋼組成の観点から言えば、Siの含有率が実施品のものに比べて、過度に大きいものとなっているために、内層部に向かう硬さの減衰率が過度に大きくなつたと言える。そこで、部品強度を十分に確保するために必要とされる有効硬化深さ位置での硬さを確実に高めるためには、Siの含有率を、例えば0.3重量%以下

10 (実施品2参照) とするのが望ましい。

比較品12のものは、内層部での硬さは所望のものとなったが、表層部基準位置および有効硬化深さ位置での硬さが所望のものより小さいものとなった。その結果、表層部における表面硬さが十分に確保できず、疲労強度が実施品のものに比べて一段と低いものとなっている。さらに、比較品12の鋼組成の観点から言えば、部品

15 強度を十分に確保するために必要とされる表面硬さを確実に高めるためには、Cr [eq.] を0.72以上とするのが望ましい。

比較品5のものは、内層部での硬さが260HVを超え、有効硬化深さ位置での硬さは270HV以上と所望のものとなったが、表層部基準位置での硬さも460HVを超えたものとなった。その結果、表層部における表面硬さが高められすぎ、

20 押し込む量が実施品に比べて格段と低下したものとなり、つまりは曲げ矯正性が十分に確保できないものとなった。さらに、比較品5の鋼組成の観点から言えば、Cr [eq.] がCrの含有率に起因して、実施品のものより大きいために、表層部における表面硬さが高められすぎたと言える。そこで、曲げ矯正性を十分に確保するためには、確実に所望の表層部基準位置での硬さを得るために、Cr [eq.] を

25 1.0以下することが望ましい。また、Crの含有率が高いためにCr [eq.] を

も大きくなり、内層部の硬さが所望のより大きくなり、表面硬さが大きくなりすぎたひとつの要因と言える。そこで、確実に曲げ矯正性を十分に確保するためには、C [eq.] を0.86以下とすることが望ましい。また、さらに、Crの含有率の観点からは、例えば、0.5重量%以下（実施品2参照）とするのが望ましい。

5 比較品6、7のものは、内層部での硬さ、および有効硬化深さ位置での硬さは所望のものとなったが、表層部基準位置での硬さが、460HVを超えるものとなつた。その結果、表面硬さが大きくなりすぎ、押し込む量が実施品に比べて格段と低下したものとなり、つまりは曲げ矯正性が十分に確保できないものとなつた。さらに、鋼組成の観点から言えば、比較品7のものは、Cr [eq.] が実施品のもの  
10 より大きいために、表層部における表面硬さが高められすぎたと言える。そこで、曲げ矯正性を十分に確保するために確実に所望の表層部基準位置での硬さを得るために、Cr [eq.] を1.0以下とすることが望ましい。また、さらに、比較品6のものは、A1の含有率が過度に大きいために、表面硬さが大きくなりすぎたと言える。そこで、確実に曲げ矯正性を十分に確保するためには、そのA1の含有率を、例えば、0.01重量%以下（実施品3参照）とするのが望ましい。  
15

次に、被削性に関して述べる。比較品2のものは、実施品と同様に、部品強度および曲げ矯正性についてはともに優れたものとなっている。しかしながら、含有されるCの含有率が高いために、被削性が抑制されたものとなっている。そこで、被削性を高めることで、さらに、部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとする必要がある場合は、Cの含有率を、例えば0.5重量%以下（実施品3参照）とするのが望ましい。また、実施品5から10においては、被削性を高める元素として、Pb、S、Ca、Bi、Ti、ZrおよびMgの一種以上が鋼組成として含有されている。その結果、実施品5～10のものは、他のものより被削性が高められたものとなっている。被削性が抑制された場合、部品強度が低下してしまうことがあるので、このように被削性を高める元素を鋼組成に含有させることは有効な手段  
20  
25

と言える。例えば、実施品 1 と 6 と比べた場合において、両者とも押し込み量の結果は同じであるが、確かに、被削性を高める元素を含有させた実施品 5 の方が、疲れ限度がより高まったものとなっていると言える。

比較品 9～11 のものも、実施品と同様に、部品強度および曲げ矯正性について 5 はともに優れたものとなっている。また、上記した快削性を高める元素を鋼組成に含有させている。しかしながら、これら快削性元素の含有率が多いために、逆に、部品強度の指標とした疲れ限度が、他の実施品に比べて低下したものとなっている。そのため快削性元素を含有させる場合、例えば、Pb は 0.30 重量%以下、S 10 は 0.20 重量%以下、Ca は 0.01 重量%以下、Bi は 0.30 重量%以下、Ti は 0.02 重量%以下、Zr は 0.02 重量%以下、Mg は 0.01 重量%以下とそれぞれするのが望ましい。

比較品 4 のものは、鋼組成に含有される Mn の含有量が過度に大きいために、ベイナイトが過度に発生してしまった。そのため、比較品 4 のものは、鍛造素材とした段階で、製品とできないものとなってしまった。そこで、Mn を含有させる際に 15 は、その含有率を、例えば 1.8 重量%以下とするのが望ましい。

ここまでに、表 1 および表 2 を併用して、部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとするためには、第一に、本発明にて適正化させた範囲に収まるように、それぞれ表層部基準位置、有効硬化深さ位置および内層部でのビックカース硬さを調整するのが効果的であることが確認された。次に、請求項 2 に付随して上述した式 20 ①に関するデータを図 3 に示す。

図 3 におけるそれぞれデータ点は、それぞれ試験品に対して行なった断面硬度測定の内、代表的な試験品の測定結果を示すものである。また、各データ点に概ね沿う形で示されている各曲線（破線）は、式①に従うものである。このように、式①が、断面硬度の実測値をよりよく反映した近似式であることが分かる。図から分か 25 るように、断面硬度は、部材表面から内層部に向かい減衰するとともに、該内層部

において硬さが略一定となる。なお、ここでは、部材表面からの深さが 1 mm 以上の領域を内層部とする。また、図に示される式①に従うそれぞれ曲線は、窒化処理温度に対応する T を 600 °C、その処理時間に対応する t を  $7.2 \times 10^3$  秒とした場合のものである。

5 図 3において、黒色のデータ点が実施品、白色のデータ点が比較品に対応する。また、実施品におけるデータ点がなす領域（図中の縦線領域）は、式①を用いて定義した領域 Z 内に含まれるものである。つまり、例えば、実施品 1 のものに対する窒化処理温度や窒化処理時間をさらに増加させた場合、その断面硬度は、実施品 4 のものに近づく形で増加し、他方、実施品 4 のものに対する窒化処理温度や窒化処理

10 時間を低下させた場合、その断面硬度は、実施品 1 のものに近づく形で低下するものとなる。このように、実測される硬さ分布プロファイルを、式①を用いて定義した領域 Z 内に存在するようにすることで、機械部品は、確実に部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとなることが分かる。また、式①に含まれる、表層部基準位置での硬さを表す  $H'_{\text{1}}$  の数値範囲は、Cr [eq.] に基づくものであり、

15 その定義されるビッカース硬さの範囲は、348 HV 以上 458 HV 以下とされ、一方、内層部での硬さを表す  $H'_{\text{0}}$  の数値範囲は、C [eq.] に基づくものであり、その定義されるビッカース硬さの範囲は、199 HV 以上 252 HV 以下とされる。つまり、式①を用いて定義した領域 Z 内に、実測される硬さ分布プロファイルを存在させることにより、さらに、部品強度および曲げ矯正性をともに優れたものとすることが可能となる訳である。また、領域 Z 内において、適宜、硬さ分布プロファイルを変化させることにより、所望の部品強度および曲げ矯正性を得ることが可能となる。

20 上記本実施例の結果より、本発明がなす効果とともに、所期の目的が達成できることが示された。なお、本実施形態および実施例は、あくまで例示的なものであり、

25 これらに本発明は限定されるものではなく、請求の範囲の記載に基づく記載範囲を

逸脱しない限りは、本発明に概念的に内包されるものである。

5

10

## 請求の範囲

1. 鋼を素材とともに、窒化処理による表面硬化処理が施された機械部品であって、

5 該機械部品の部材表面から深さ  $50 \mu\text{m}$  に対応した基準位置での表層部のビッカース硬さが  $340 \sim 460 \text{ HV}$ 、窒化の影響が及んでいない略一定硬さを示す内層部のビッカース硬さが  $190 \sim 260 \text{ HV}$ 、さらに、ビッカース硬さが  $270 \text{ HV}$  とされる部材表面からの有効硬化層深さが  $0.3 \text{ mm}$  以上に調整されてなることを特徴とする機械部品。

10 2. 重量%で、それぞれクロム当量  $\text{Cr}_{[\text{eq.}]} = \text{Cr}_{[\text{eq.}]} + 0.75 \times \text{C} + 0.164 \times \text{Si} + 0.241 \times \text{Mn} + \text{Cr}$ 、炭素当量  $\text{C}_{[\text{eq.}]} = \text{C}_{[\text{eq.}]} + 0.07 \times \text{Si} + 0.16 \times \text{Mn} + 0.19 \times \text{Cu} + 0.17 \times \text{Ni} + 0.2 \times \text{Cr}$  と定義したとき、それぞれ  $\text{Cr}_{[\text{eq.}]}$  が  $0.72\%$  以上  $1.0\%$  以下、  $\text{C}_{[\text{eq.}]}$  が  $0.65\%$  以上  $0.86\%$  以下となるように、各成分の組成が調整されてなり、

部材表面から深さ方向  $x$  に対して測定したビッカース硬さ  $H$  の分布を、  $H-x$  平面上にプロットしたとき、そのプロット点により与えられる硬さ分布プロファイル  $H(x)$  が、前記  $H-x$  平面上において、下記式①：

$$H'(x) = H'0 + (H'1 - H'0) \times \left[ 1 - \operatorname{erf} \left( \frac{x}{2\sqrt{\alpha D t}} \right) \right] \quad \dots \textcircled{1}$$

但し、  $H'0 = C[\text{eq.}] \times 254 + 33.8$

$H'1 = Cr[\text{eq.}] \times 392 + 65.8$

$Cr[\text{eq.}]$ : 前記クロム当量

$C[\text{eq.}]$ : 前記炭素当量;

$$D = D_0 \times \exp \left( \frac{-Q}{R \times (T+273)} \right)$$

$D_0 : 1.13 \times 10^{-6}$

$$Q : 83 \times \left( 1 - \frac{14.03}{T+273} \right) \times 1000$$

$R : 8.314$ ;

$$\alpha = \exp(-1.47 \times Si - 0.918 \times Mn + 0.998)$$

$Si$ : Siの含有率(重量%)

$Mn$ : Mnの含有率(重量%);

式①にて、それぞれ $t$ を $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$ 、 $T$ を $500 \sim 650$ の範囲にて変化させたときに、 $H'(x)$ が前記 $H-x$ 平面上にて $H'(0.3 \times 10^{-3}) \geq 270$ の条件下で動き得る領域を領域Zとする。

にて表される領域Z内に存在することを特徴とする請求の範囲第1項に記載の機械部品。

3. 重量%で、Feの含有率が90%以上とされるとともに、それぞれ、C:0.5~0.5%、Si:0.01~0.3%、Mn:0.6~1.8%、Cu:0.01~0.5%、Ni:0.01~0.5%、Cr:0.01~0.5%、Al:0.001~0.01%、N:0.005~0.025%とされる成分元素が含まれてなることを特徴とする請求の範囲第2項に記載の機械部品。

4. 重量%で、それぞれ、Pb : 0.30%以下、S : 0.20%以下、Ca : 0.01%以下、Bi : 0.30%以下、Ti : 0.02%以下、Zr : 0.02%以下、Mg : 0.01%以下とされる成分元素のうち1種または2種以上が含有されてなることを特徴とする請求の範囲第3項記載の機械部品。

5 5. 前記機械部品は、クランクシャフトとされることを特徴とする請求の範囲第1項ないし第4項のいずれか1項に記載の機械部品。

6. 鋼を素材とするとともに、窒化処理にて表面硬化処理がなされる機械部品の製造方法であつて、  
前記窒化処理にて前記機械部品の表面から $50\text{ }\mu\text{m}$ に対応した基準位置での表層  
10 部のビッカース硬さが340～460HV、窒化の影響が及んでいない略一定硬さ  
を示す内層部のビッカース硬さが190～260HV、さらに、ビッカース硬さが  
270HVとされる部材表面からの有効硬化層深さが0.3mm以上となるように  
15 处理することを特徴とする機械部品の製造方法。

7. 重量%で、それぞれクロム当量Cr [eq.] を、Cr [eq.] = 0.4  
15  $7.5 \times C + 0.164 \times Si + 0.241 \times Mn + Cr$ 、炭素当量C [eq.] を  
C [eq.] = C + 0.07 × Si + 0.16 × Mn + 0.19 × Cu + 0.17  
× Ni + 0.2 × Cr と定義したとき、それぞれCr [eq.] が0.72%以上  
20 1.0%以下、C [eq.] が0.65%以上0.86%以下となるように、各成  
分の組成を調整し、かつ、  
前記窒化処理は、ガス軟窒化または塩浴窒化による処理において、その処理時間  
を $3.6 \times 10^3 \sim 18 \times 10^3$ 秒、処理温度を500～650°Cとする条件にて  
行うことを特徴とする請求の範囲第6項記載の機械部品の製造方法。

1/2

図1

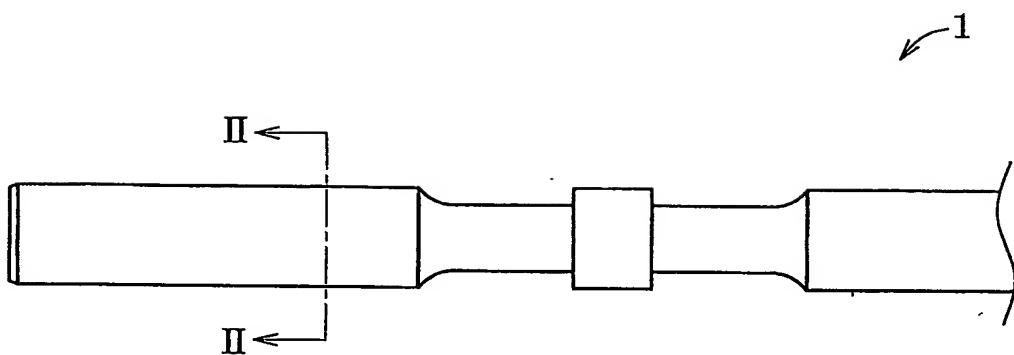
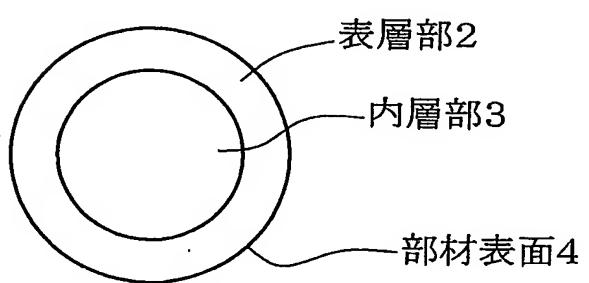
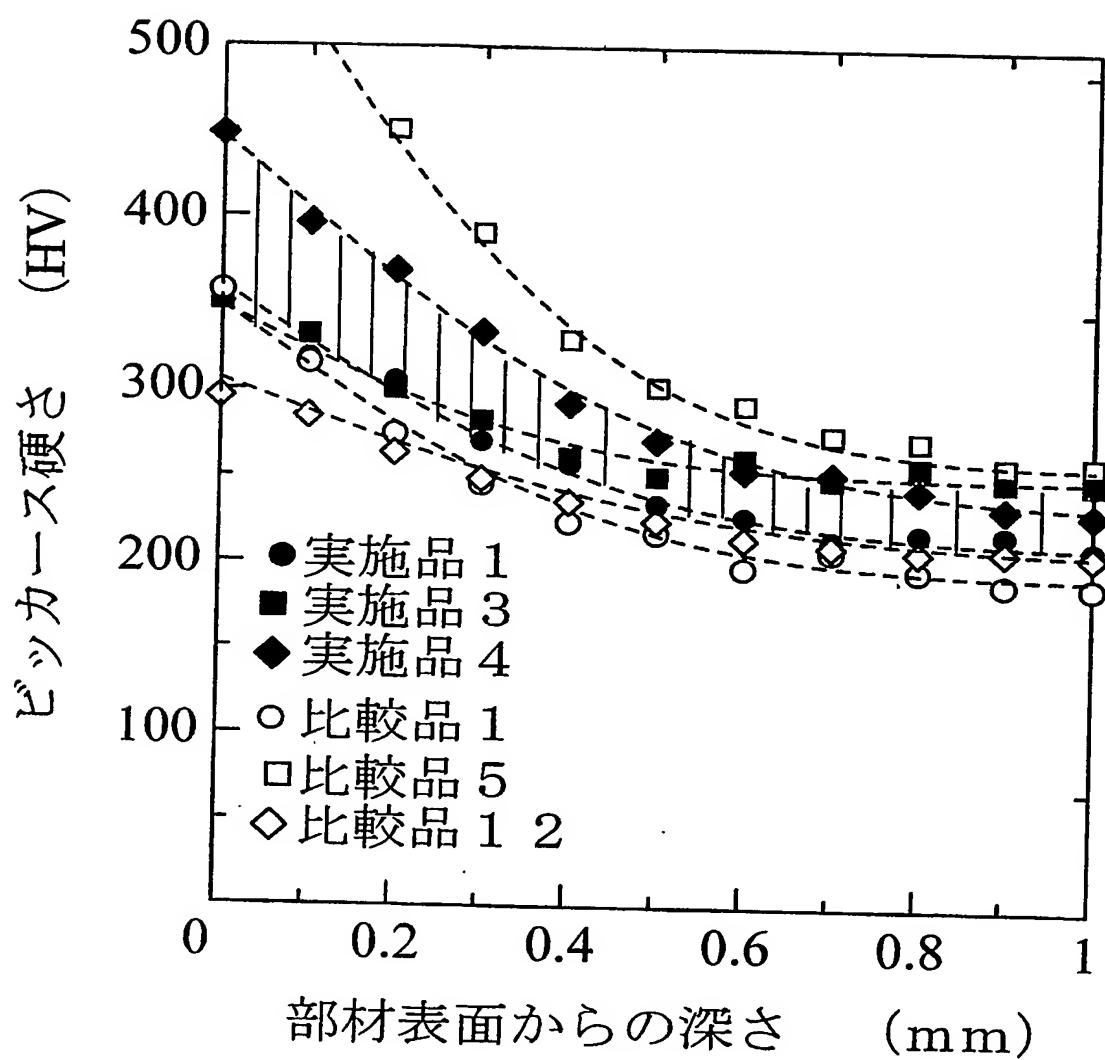


図2



2/2

図3



## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.

PCT/JP03/11612

## A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

Int.Cl' C22C38/00, C23C8/26, 8/50

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

## B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

Int.Cl' C22C38/00, C23C8/26, 8/50

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Jitsuyo Shinan Koho	1922-1996	Toroku Jitsuyo Shinan Koho	1994-2003
Kokai Jitsuyo Shinan Koho	1971-2003	Jitsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2003

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practicable, search terms used)

## C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	JP 9-279295 A (Nippon Steel Corp.), 28 October, 1997 (28.10.97), (Family: none)	1-7
A	JP 7-18379 A (Aichi Steel Works Ltd.), 20 January, 1995 (20.01.95), (Family: none)	1-7

 Further documents are listed in the continuation of Box C. See patent family annex.

- \* Special categories of cited documents:
- "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- "E" earlier document but published on or after the international filing date
- "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- "P" document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art
- "&" document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search 08 December, 2003 (08.12.03)	Date of mailing of the international search report 24 December, 2003 (24.12.03)
Name and mailing address of the ISA/ Japanese Patent Office	Authorized officer
Facsimile No.	Telephone No.

## A. 発明の属する分野の分類(国際特許分類(IPC))

Int. C1' C22C 38/00, C23C8/26, 8/50

## B. 調査を行った分野

調査を行った最小限資料(国際特許分類(IPC))

Int. C1' C22C 38/00, C23C8/26, 8/50

## 最小限資料以外の資料で調査を行った分野に含まれるもの

日本国実用新案公報	1922-1996年
日本国公開実用新案公報	1971-2003年
日本国登録実用新案公報	1994-2003年
日本国実用新案登録公報	1996-2003年

## 国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)

## C. 関連すると認められる文献

引用文献の カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の表示	関連する 請求の範囲の番号
A	JP 9-279295 A (新日本製鐵株式会社) 1997. 1 0. 28 (ファミリーなし)	1-7
A	JP 7-18379 A (愛知製鋼株式会社) 1995. 01. 20 (ファミリーなし)	1-7

 C欄の続きにも文献が列挙されている。 パテントファミリーに関する別紙を参照。

## \* 引用文献のカテゴリー

- 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの
- 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの
- 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す)
- 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献
- 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願

## の日の後に公表された文献

- 「T」国際出願日又は優先日後に公表された文献であって出願と矛盾するものではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの
- 「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの
- 「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの
- 「&」同一パテントファミリー文献

## 国際調査を完了した日

08. 12. 03

## 国際調査報告の発送日

24. 12. 03

## 国際調査機関の名称及びあて先

日本国特許庁 (ISA/JP)

郵便番号 100-8915

東京都千代田区霞が関三丁目4番3号

## 特許庁審査官(権限のある職員)

木村 孔一

4K 8315

印

電話番号 03-3581-1101 内線 3435